Wind Effect & End Gables.



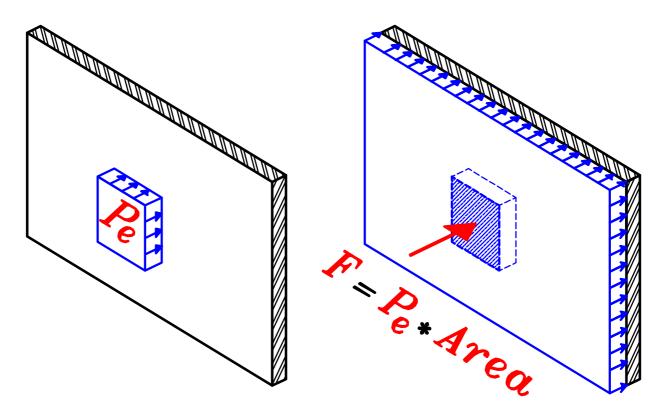
IF you download the Free APP. RC Structures والمحمول المحمول المحمول

Effect of Wind. Table of Contents.

Introduction	Page 2
Wind Directions	Page 4
Wind at System Direction	Page 5
Wind perpendicular to System Direction	Page 13
No Future Extension End Gables	Page 17
Future Extension End Gables	Page 19

Introduction.

wind عند تعرض مساحه من مبنى الى (F) تتعرض هذه المساحه لقوه ضغط جانبيه



و لحساب قوى الرياح الجانبيه (F)نحسب أولا ضغط الرياح P_e ثن نضرب قيمته فى المساحه المعرضه للرياح P_e

Wind Force
$$(F) = P_e * Area$$
 (kN)

where:

- P_e is the wind pressure per unit area. (kN\m²)
- -Area is the area subjected to wind. (m^2)

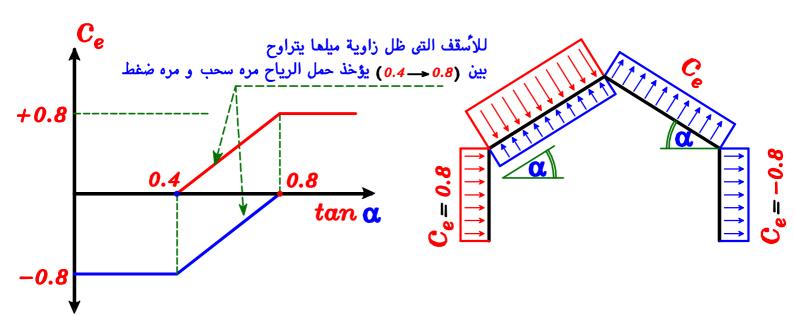
و نحسب قيمه ضغط الرياح على المبنى من المعادله التاليه:

$$P_e = C_e * K * q$$
 (kN\m²)

$$P_e = C_e * K * q$$
 (kN\m²)

where:

 $- c_{
m e}$. معامل توزيع ضغط أو سحب الرياح على الأسطح الخارجية للمبنى



 $- \ K$ معامل التعرض يتوقف على إرتفاع المبنى.

K	Height (m)
1.0	$0.0 \rightarrow 10 m$
1.1	$10 \longrightarrow 20 m$
1.3	$20 \longrightarrow 30 m$

ضغط الرياح الأساسى 9 -

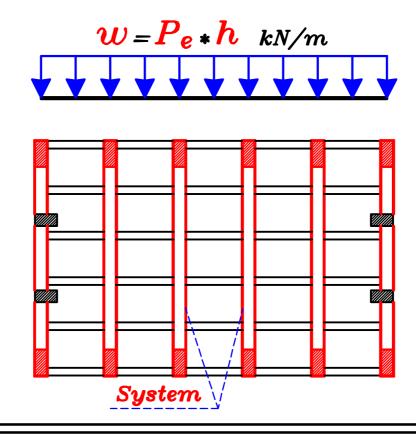
$q (kN \backslash m^2)$	المكان
0.70	القاهره
0.80	الأسكندرية
0.90	مرسی مطروح

فى هذا الملف سنعتبر أننا فى القاهره و أن ارتفاع المبنى لا يزيد عن ١٠ م

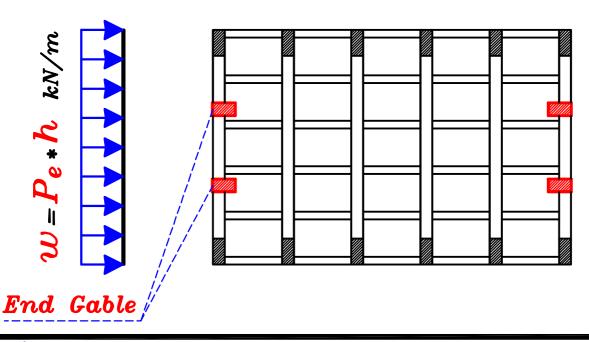
$$P_e = C_e * K * q = 0.8 * 1.0 * 0.70 = 0.56 \text{ kN} \text{m}^2$$

Wind Directions.

- @ Wind at System Direction.
 - تقاوم الرياح بواسطة الـ System اذا كانت الرياح في اتجاه موازى للـ System .

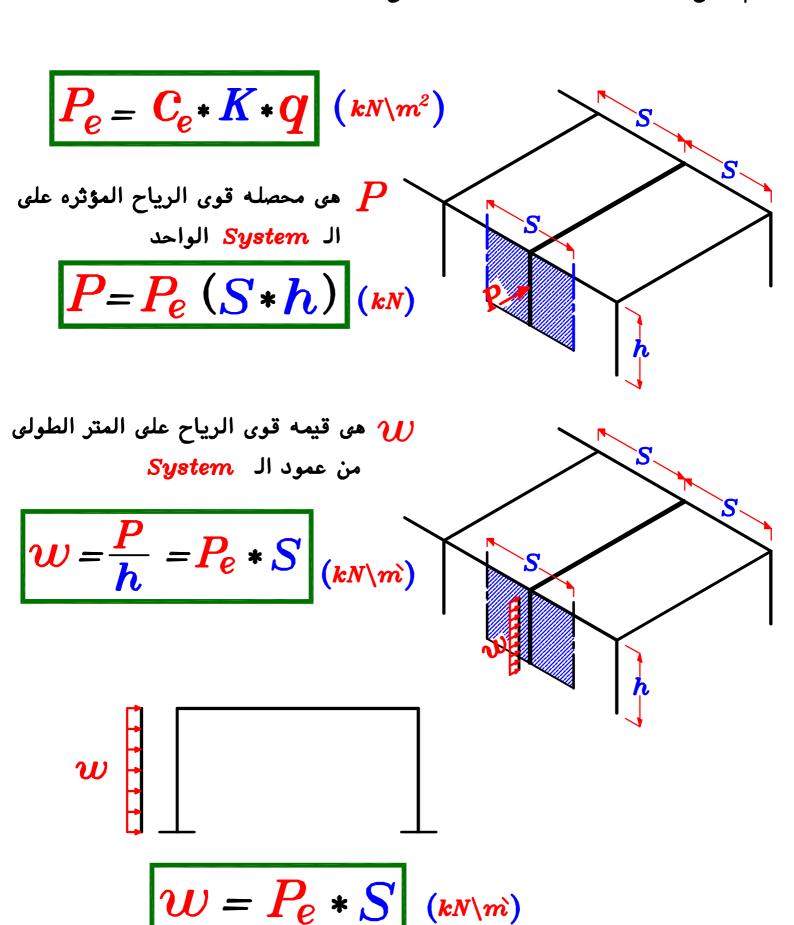


- **b** Wind perpendicular to System Direction.
- . System اذا كانت الرياح في اتجاه عمودي على ال $End\ Gable$ اذا كانت الرياح في اتجاه عمودي على ال



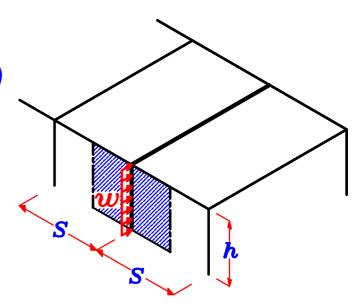
@ Wind at System Direction.

. System اذا كانت الرياح في اتجاه موازى لل System .

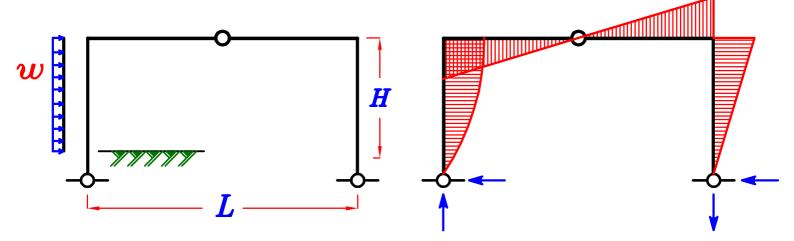




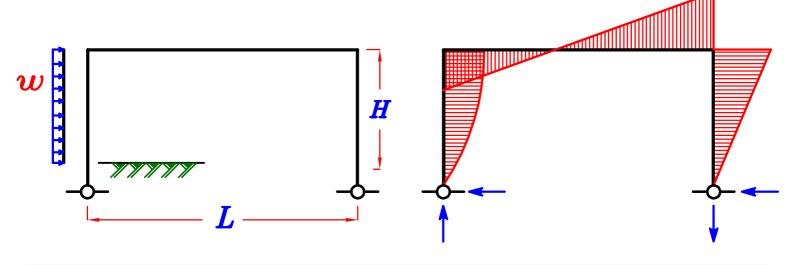
$$w = P_e * S \tag{kN/m}$$



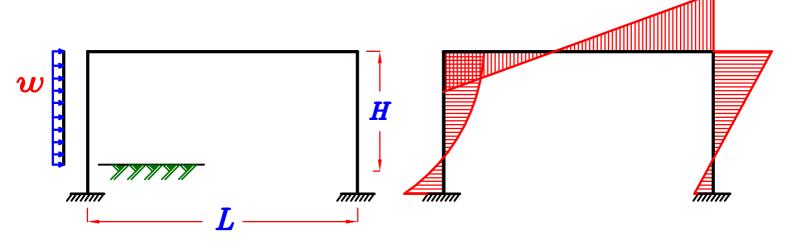
1 Effect of Wind on Three Hinged Frame.



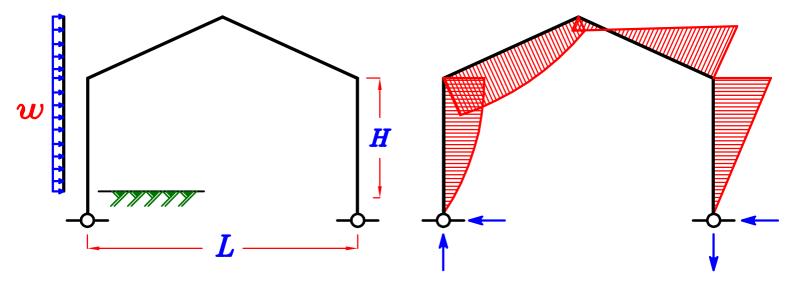
2 Effect of Wind on Two Hinged Frame.



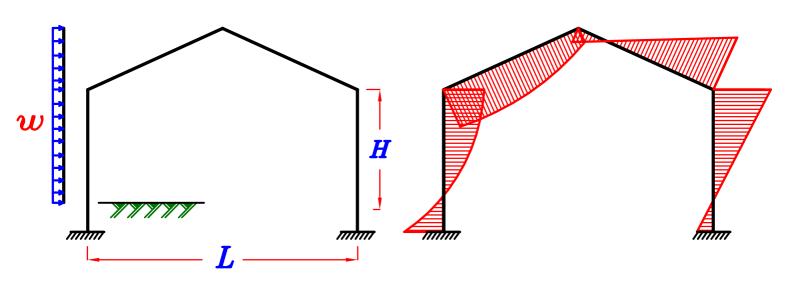
3 Effect of Wind on Fixed Frame.

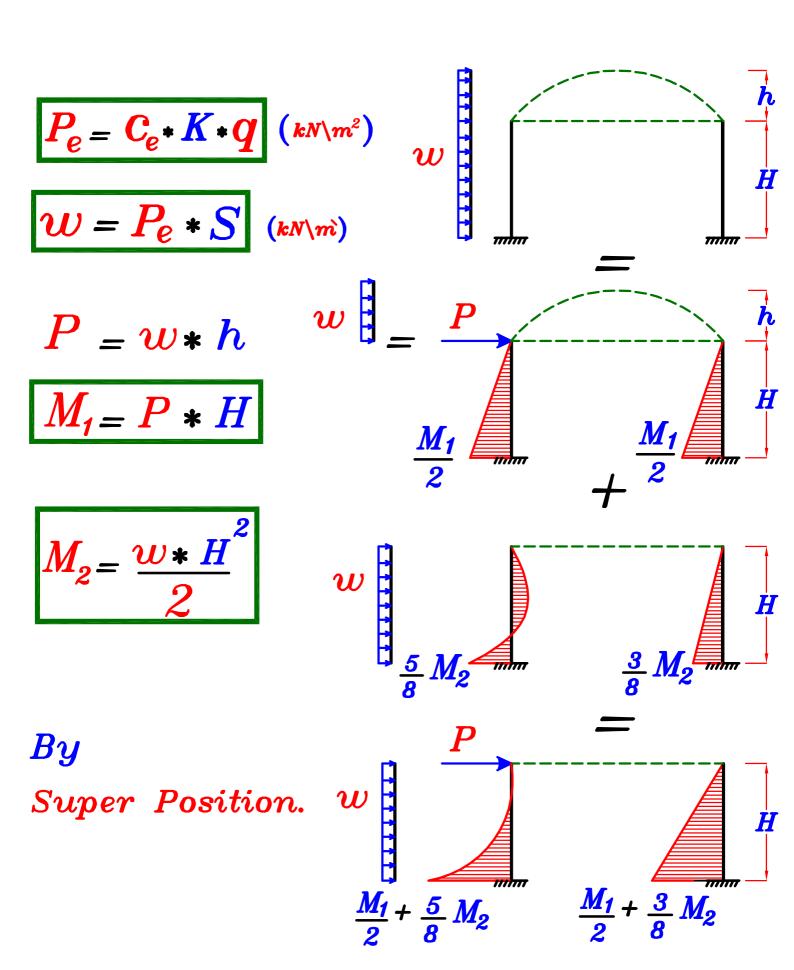


4 Effect of Wind on Two Hinged Inclined Frame.

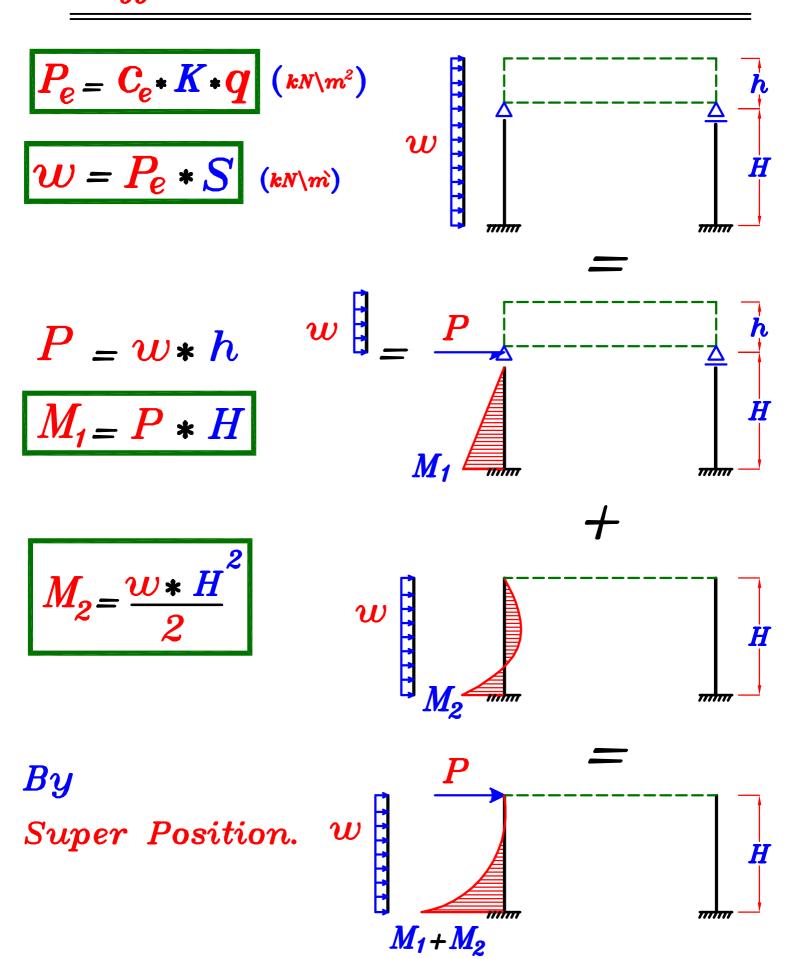


5 Effect of Wind on Fixed Inclined Frame.





Effect of Wind on Roller - Hinged systems
Polygon Fram, Arch Girder, Truss & Vierndeel.



For Saw Tooth Slab Type on columns.

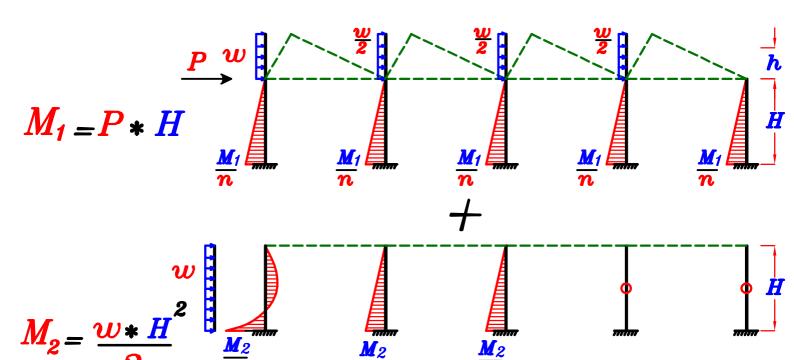
$$P_e = C_e * K * q \quad (kN \backslash m^2) \quad w = P_e * S \quad (kN \backslash m)$$

$$w = P_e * S \quad (kN \backslash m)$$

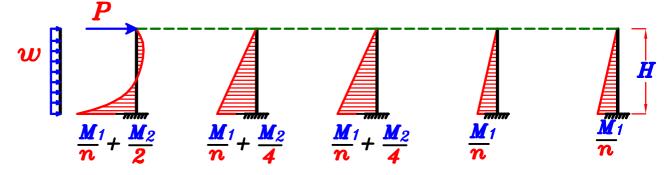
$$P = \sum w * h$$

$$P = w*h + \frac{w}{2}*h*(n-2)$$

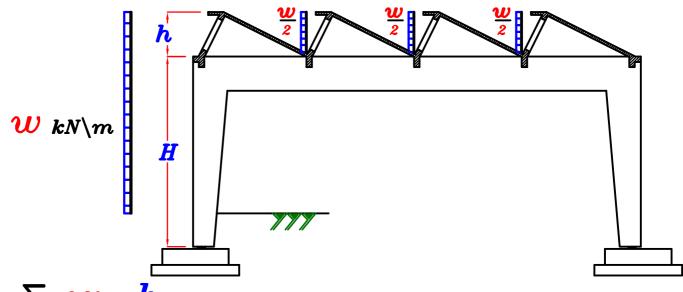
n = no. of columns.



By Super Position.

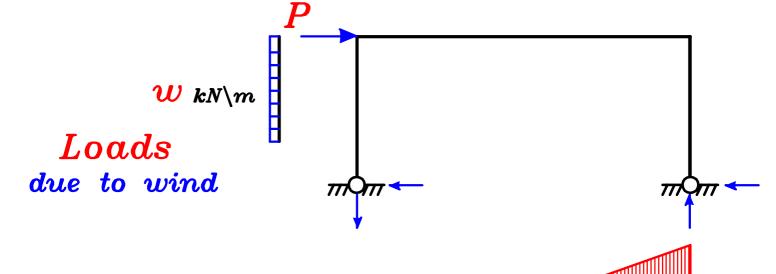


$$P_e = C_e * K * q \quad (kN \backslash m^2) \qquad w = P_e * S \quad (kN \backslash m)$$

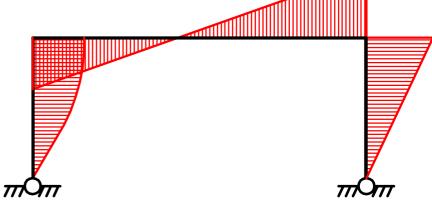


$$P = \sum w * h$$

$$P = w * h + \frac{w}{2} * h * (3)$$



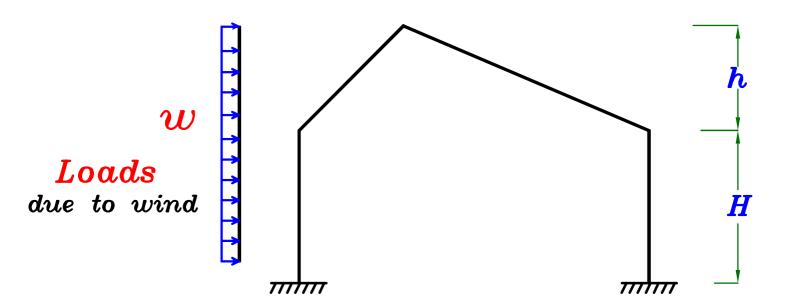
B.M.D.
due to wind

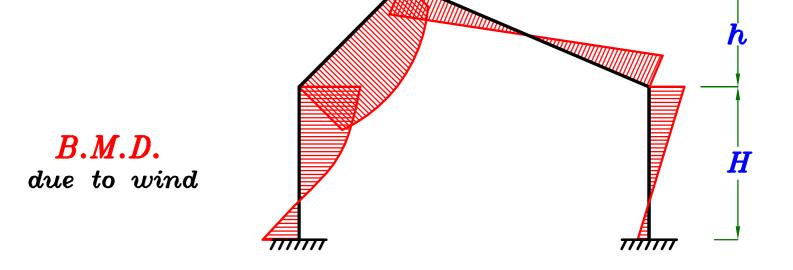


For Saw Tooth Girder Type.

For One Span.

$$P_e = C_e * K * q \quad (kN \backslash m^2) \qquad w = P_e * S \quad (kN \backslash m)$$

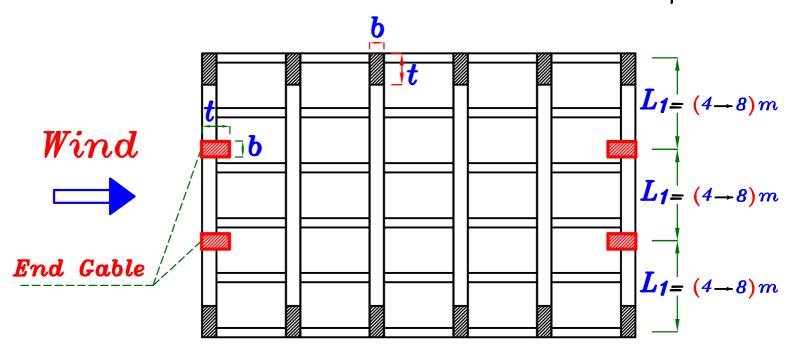




(b) Wind perpendicular to System Direction.

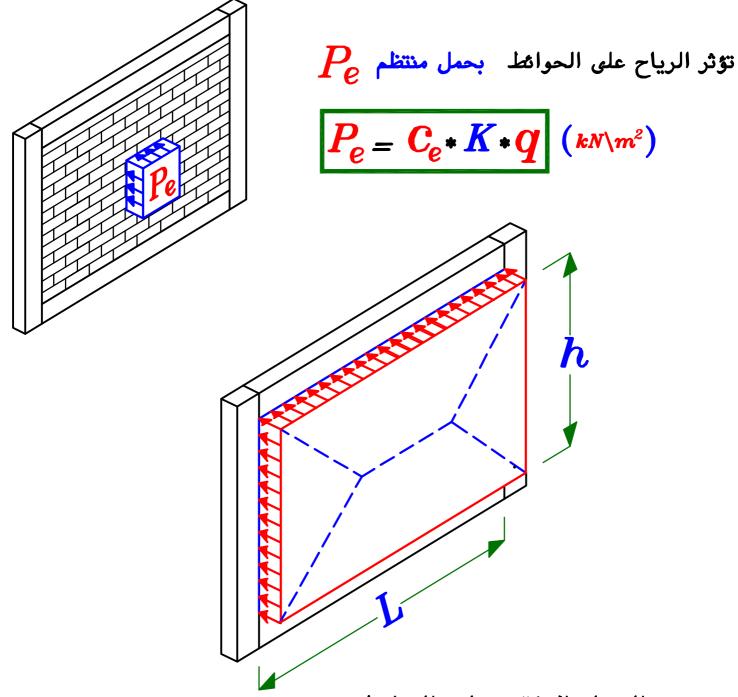
End Gables.

- . System اذا كانت الرياح في اتجاه عمودي على ال $End\ Gable$ اذا كانت الرياح في اتجاه عمودي على ال
 - ال End Gable هو عباره عن System من الأعمده و الكمرات وظيفتها:
 - ا- مقاومة الرياح في الإتجاه العمودي على ال Main Systems .
 - ٢- تقسيم الحوائط بحيث لا تزيد مساحتها عن ٣٠٠.

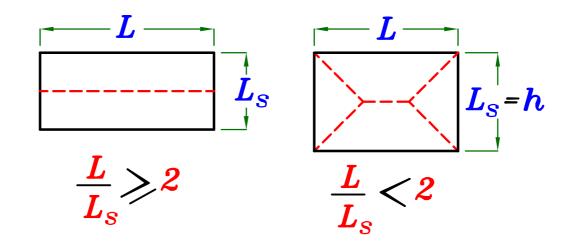


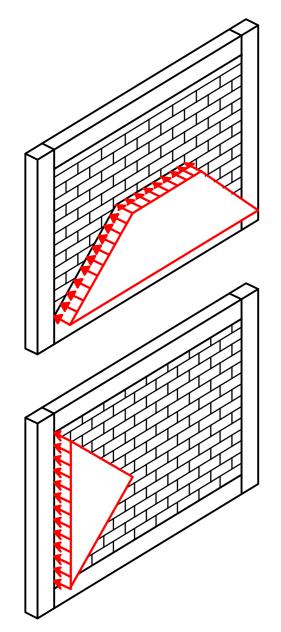
و توضع الأعمده الـ End Gable بحيث تكون الـ Inertia الكبيره عمودية على إتجاه الـ Wind.

و تكون المسافات بين أعمده ال $End\ Gable$ من m من m (4-8).



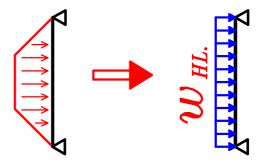
يتوزع الحمل الافقى على الحائط مثل البلاطات عن طريق Load Distribution





لتحويل الحمل الافقى على الكمره او العمود الى حمل منتظم

$$C_{\alpha} = 1 - \frac{1}{2} \left(\frac{h}{L}\right)$$
 $C_{e} = 1 - \frac{1}{3} \left(\frac{h}{L}\right)^{2}$



$$W_{HL} = C_{\alpha} P_{e} \frac{h}{2}$$

or
$$w_{\text{HL}} = \frac{\sum area}{span} * P_e$$

$$0.W. (walls) = (18.0) kN \backslash m^3 (U.L.)$$

- و ينتقل الحمل الأفقى من الحوائط إلى كل من الكمرات و الأعمده.
 - و ينتقل الحمل الأفقى من الكمرات إلى الأعمده.
 - و ينتقل الحمل الرأسى من الحوائط إلى الكمرات.
 - و ينتقل الحمل الرأسي من الكمرات إلى الأعمده.

Types of End Gables.

1-No Future Extension.

وفى هذا النوع لا توجد النية لزياده مساحة المصنع من هذه الجهة فى المستقبل وفى هذا النوع لا توجد النية لزياده مساحة المصنع من هذه الحالة ممكن وضع أخر System عباره عن الحمل الرأسى لل System وفى هذه الحالة يحمل عمود الـ End Gable جزء من الحمل الرأسى للـ

2- Future Extension.

و فى هذا النوع يكون هناك احتمال لزياده مساحة المصنع من هذه الجهة فى المستقبل و لذلك يوضع أخر System مثل باقى ال Systems المتكرره فى الابعاد و التسليح و فى هذه الحالة لا يحمل عمود الـ End Gable أى أحمال رأسية من الـ System

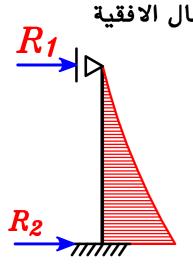
و ممكن عمل هذا بطريقتين:

۱_ عمل عمود ال End Gable كأنة Cantilever بحيث يأخذ كل الاحمال الافقية و ينقلها الى الارض مباشره

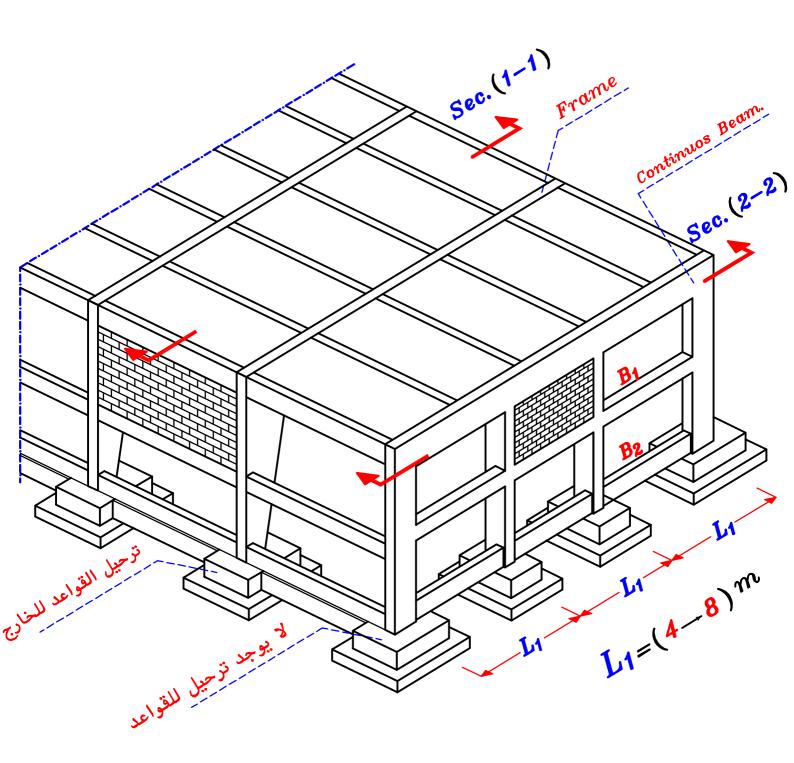
(و هذا الحل مُكلف)

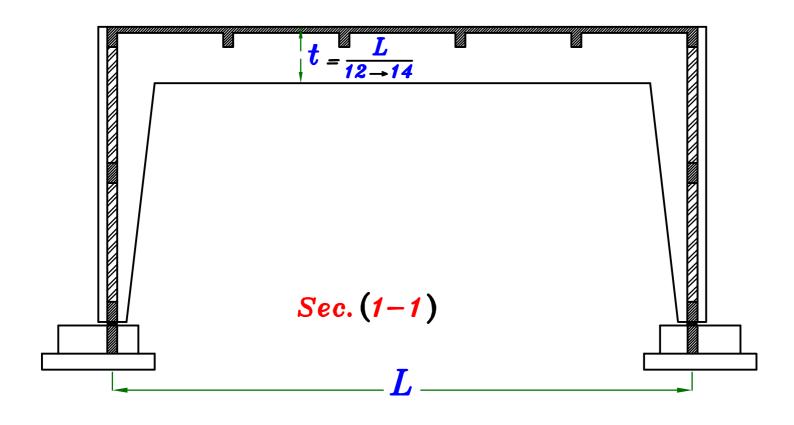
Y_ وضع أشاير بين عمود الـ End Gable و الـ Main System بحيث لا يحمل الـ End Gable أى أحمال رأسية من الـ System و لكن فى هذه الحالة يكون هناك جزء بسيط من الاحمال الافقية تنقل الى الـ Main System

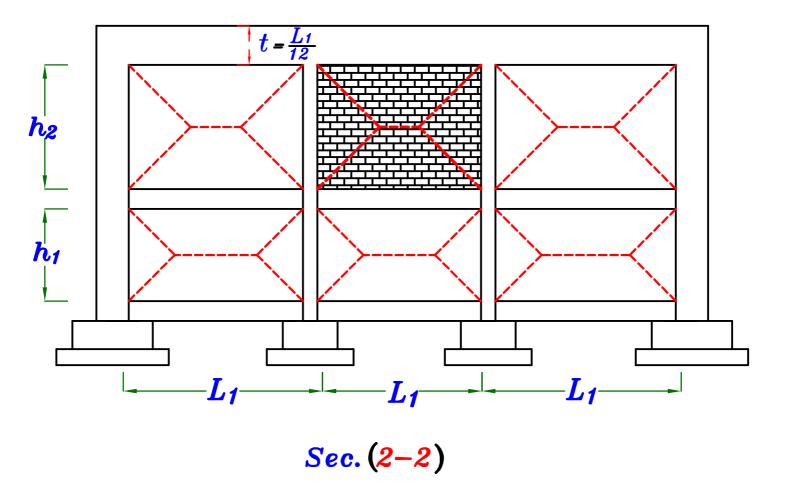
(أقل تكلفة)



1- No Future Extension End Gables.

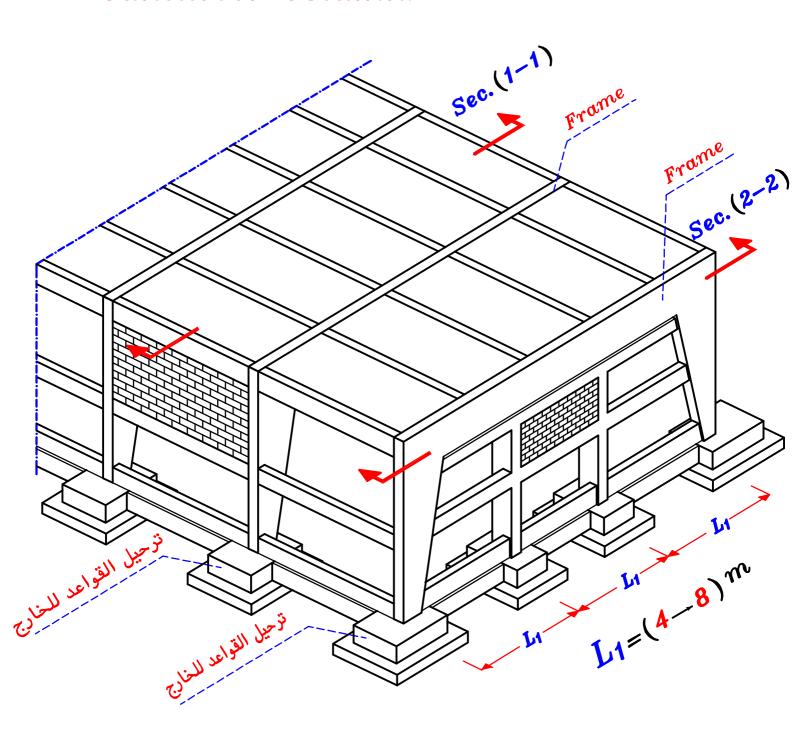


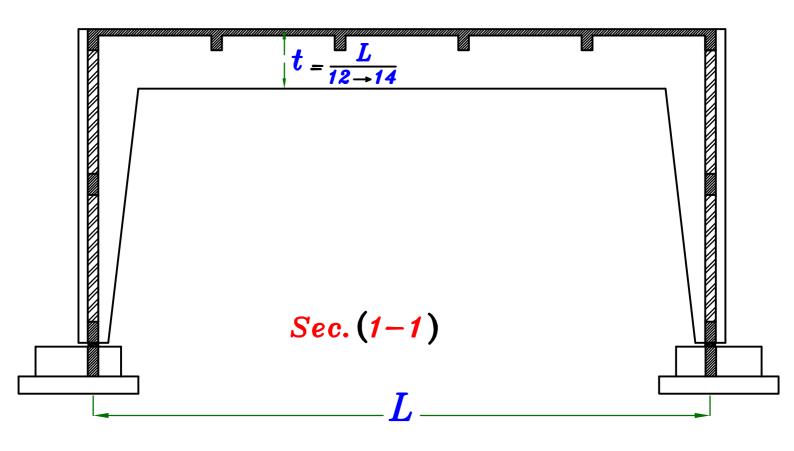


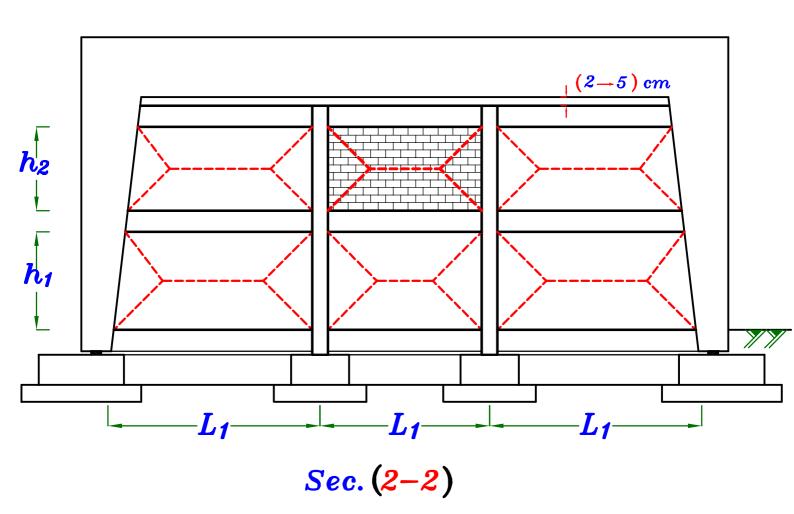


2- Future Extension End Gables.

a- Cantilever Column.







HL. Load on Walls.

Wind Pressure. P.

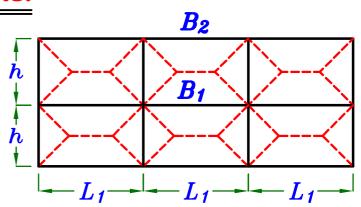
$$P_e = C_e * K * q \quad (kN \backslash m^2)$$

$$C_e = 0.8$$
, $K = 1.0$, $Q = 0.70 \text{ kN} \text{m}^2$

$$P_e = 0.56$$
 kN\m²

VL. Load of Walls.

$$0.W.(walls) = (18.0) \ kN \backslash m^3 \ (working)$$



Loads on Beams.

$$\underline{\underline{B_1}}$$
 $\underline{\underline{HL. Load.}}$

Get
$$C_{\alpha} = 1 - \frac{1}{2} \left(\frac{h}{L} \right)$$
 To Get Reaction

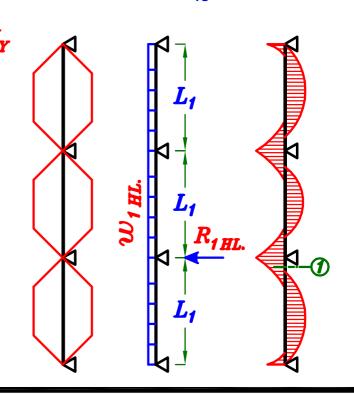
$$C_e = 1 - \frac{1}{3} \left(\frac{h}{L}\right)^2$$
 To draw moment

$$W_{\alpha_1 HL} = 2 C_{\alpha} P_{e} \frac{h}{2}$$

$$W_{a_{1}HL} = 2 C_{a} P_{e} \frac{h}{2}$$
, $W_{e_{1}HL} = 2 C_{e} P_{e} \frac{h}{2}$

$$M_Y = \frac{w_{e_1 HL} * L_1^2}{10}$$

$$R_{ extstyle 1HL.}$$
 = $w_{ extstyle a_{ extstyle 1HL.}}$ * $extstyle L_{ extstyle 1}$

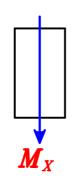


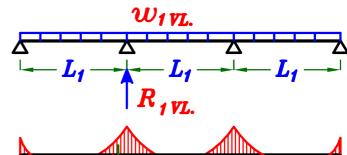
B₁ VL. Load.

$$W_{1VL} = 0.W \text{ (beam)} + 0.W \text{ (walls)} * h = \checkmark kN \backslash m$$

$$M_X = \frac{w_{_{1}}}{10}$$

$$R_{1VL.} = w_{1VL.} * L_{1}$$







Design the Sec. on Double Moment M_{Y} , M_{Y}

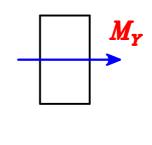
HL. Load.

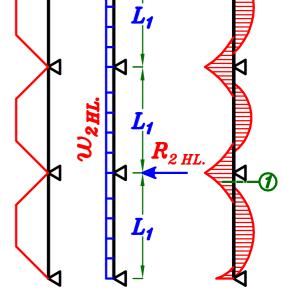
$$W_{\alpha_{2HL}} = C_{\alpha} P_{e} \frac{h}{2}$$
, $W_{e_{2HL}} = C_{e} P_{e} \frac{h}{2}$

$$M_Y = \frac{w_{e2\,HL}*L_1^2}{10}$$

$$R_{\it 2HL.=}w_{\it a_2_{\it HL.}}$$
 * $L_{\it 1}$

VL. Load.

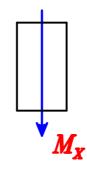


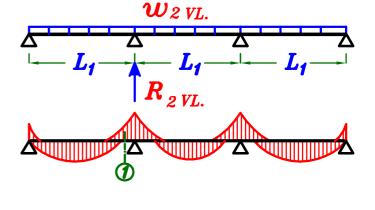


$$W_{2VL} = 0.W (beam) = \sqrt{kN m}$$

$$M_Y = \frac{w_{2VL.} * L_1^2}{10}$$

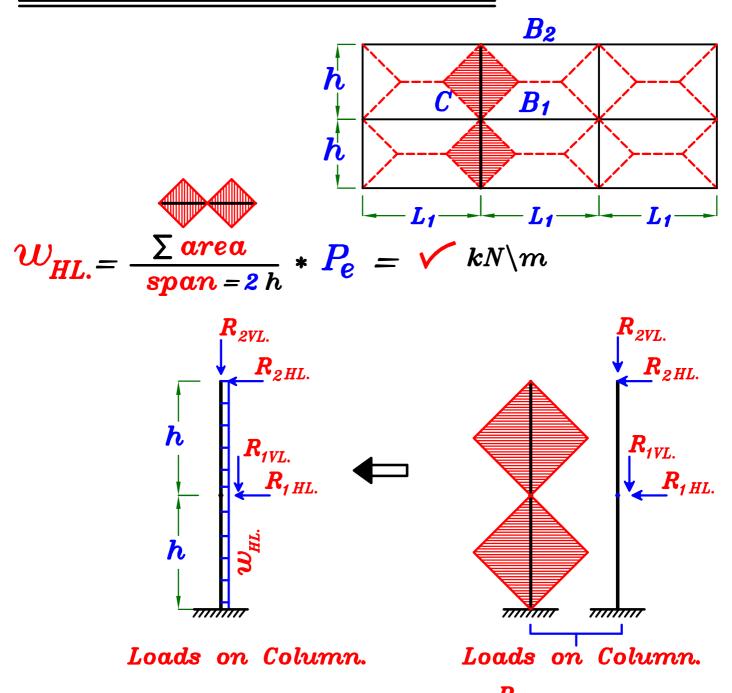
$$R_{2VL.} = w_{2VL.} * L_1$$

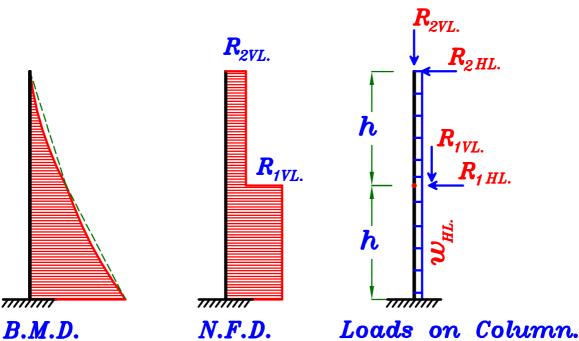




Design the Sec. on Double Moment M_X , M_V

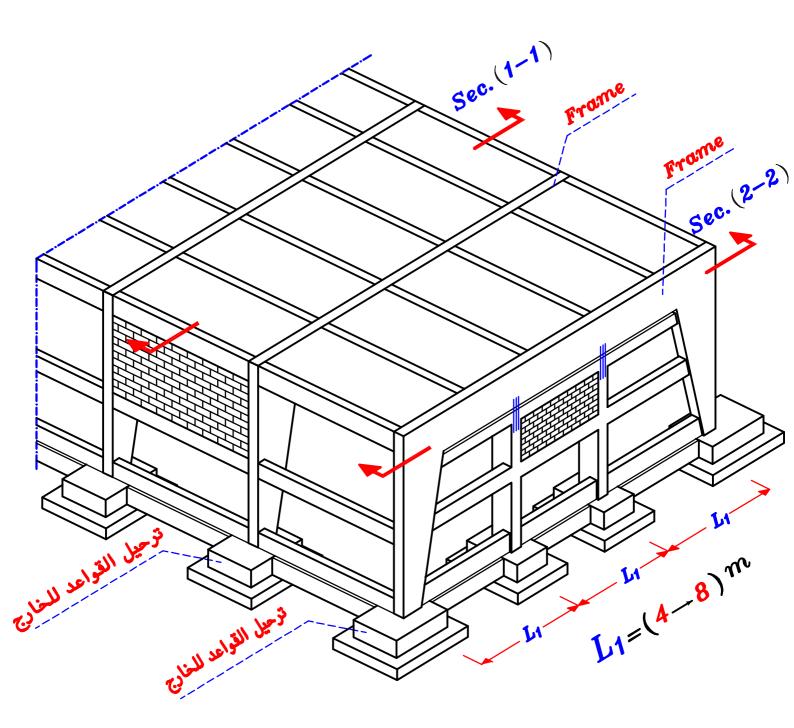
Loads on End Gable Column.

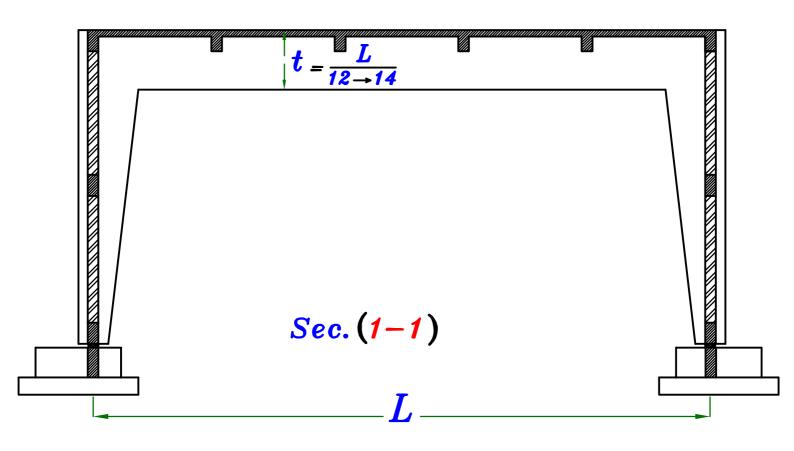


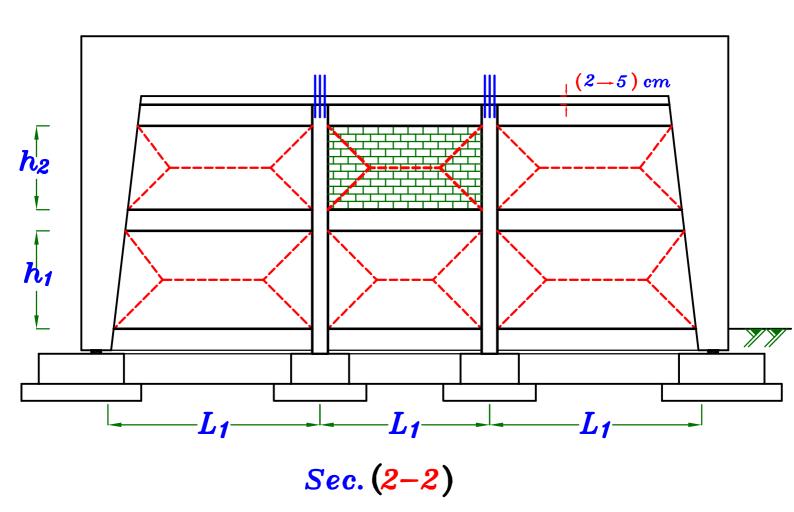


2- Future Extension

b-Fixed Roller Column.







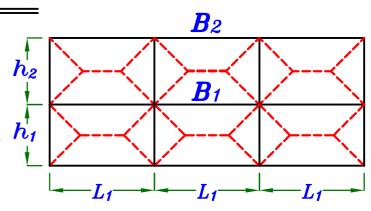
HL. Load on Walls.

Wind Pressure. P.

$$P_e = C_e * K * Q \quad (kN \backslash m^2)$$

$$C_e = 0.8$$
, $K = 1.0$, $Q = 0.70 \text{ kN} \text{m}^2$

$$P_e = 0.56$$
 kN\m²



VL. Load of Walls.

$$O.W.(walls) = (18.0) kN m^2 (working)$$

Loads on Beams.

$$B_1$$

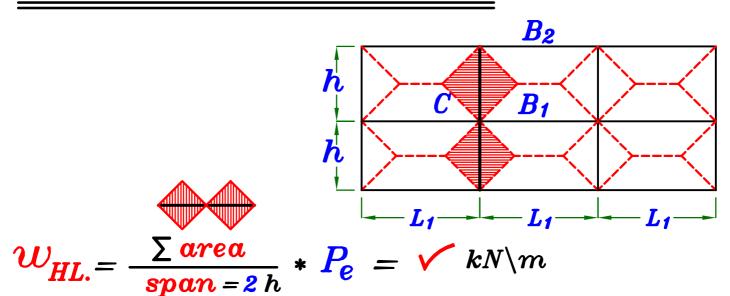
$$W_{1 HL} = C_{e_1} P_e \frac{\mathbf{h}_1}{2} + C_{e_2} P_e \frac{\mathbf{h}_2}{2} = \sqrt{kN m} \longrightarrow R_{1 HL} = w_{1 HL} L_1$$

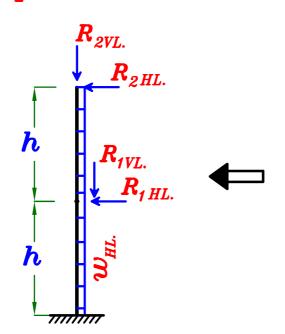
$$W_{1 \text{ VL}} = 0.\text{W (beam)} + 0.\text{W (wall)} * h_2 = \sqrt{kN m} - R_{1 \text{ VL}} = W_{1 \text{ VL}} = L_1$$

$$W_{2HL} = C_e P_e \frac{h_2}{2} = \sqrt{kN m} \rightarrow R_{2HL} = W_{2HL} L_1$$

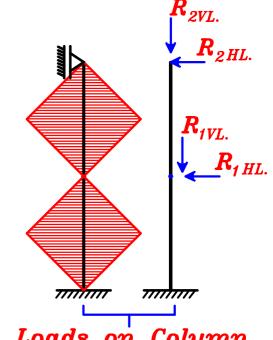
$$w_{2VL} = 0.W \text{ (beam)} = \sqrt{kN m} \longrightarrow R_{2VL} = w_{2VL} L_1$$

Loads on End Gable Column.

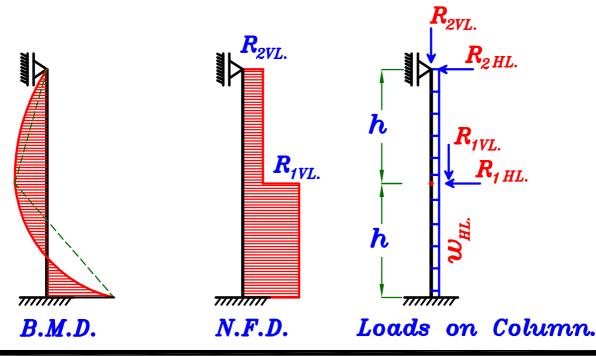




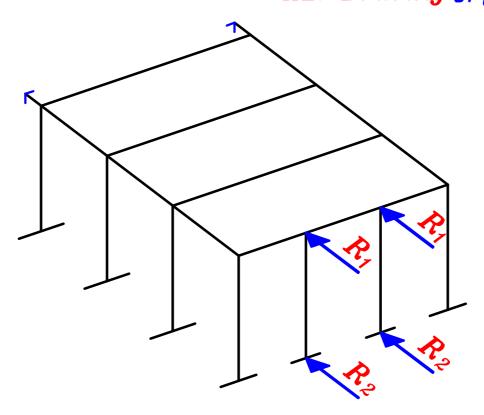
Loads on Column.

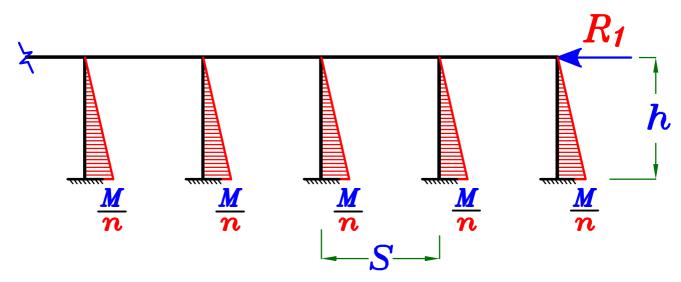


Loads on Column.



main system على ال R₁ على ال main systems الذى يتوزع على كل الـ Secondary عن طريق البلاطة و الكمرات الـ HL. Bracing





 $M = R_{1*}h$ $n = N_{\underline{0}}$. of columns.